平2-300551 ⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

50Int. Cl. 5

識別記号

广内整理番号

码公開 平成2年(1990)12月12日

F 16 H 47/04 3/12 3/72

8917-3 J 7331-3 J В $7331 - 3 \tilde{1}$

審査請求 未請求 請求項の数 3 (全9頁)

69発明の名称

ギアシフトクラッチを有する油圧ー機械式の負荷切換え用無段変速

嫩車装置

②1特 願 平2-28622

眞

22出 願 平2(1990)2月9日

優先権主張

1989年2月10日 30 西ドイツ(DE) 30 P3903877.7

⑦発 睭

フリードリツヒ・ヤー ドイツ連邦共和国4300・エツセン・1, アム・ルールシュ

タイン・37

72)発 明 者 ディートリツヒ・ヘン

ドイツ連邦共和国4630・ポーフム・1, フーシュタツトリ

ング・79

勿出 頭

フリードリツヒ・ヤー

ドイツ連邦共和国4300・エツセン・1, アム・ルールシュ

タイン・37

ヒヨウ

ザル

ヒヨウ

弁理十 兼 坂

外2名

個代 理 人 最終頁に続く

明

1. 発明の名称

ギアシフトクラッチを有する油圧-機械 式の負荷切換え用無段変速歯車装置

- 2. 特許請求の範囲
- 1) 4 軸遊星歯車変速機と、これと平行に配設さ れた無限に設定可能な油圧式変速機と、複数の「 別の歯車とを有し、ギアシフトクラッチによっ て複数の速度を実現し、これらの各々の速度に おいて該油圧式変速機が変速機全体の変速比の 無段の移行を行なわせ、速度の切換えが同期回 転数において、無荷重下に、けん引力を中断さ せることなく行なわれ、速度の切換え時におい て該油圧式変速機の押しのけ機械がポンプとし ての機能とモーターとしての機能を交互に行な うようにしたものにおいて.

ギアシフトクラッチの歯部がそれ自体として 既知のように直線状の前縁と傾斜状の後縁とを 有し、

閉じられたギアシフトクラッチが、それ自体

としては既知のように、シフト用シリンダーを 介して加えられた力によって係合状態に保たれ、

速度の切扱え時に該油圧式変速機の移行によ って、新しい速度を設定した後、そして先行す る速度を解除する前に、締めこみによって、該 先行する速度のギアシフトクラッチが該前縁に おいて荷重を支持し、該新しい速度のギアシフ トクラッチが該後縁において荷重を支持し、

締めこみがなされた後、該先行する速度にお いて、外部からもたらされた保持力が除かれ、

該油圧変速機の後続する移行によって、該締 めこみが除かれ、該新しい速度のギアシフトク ラッチがその直線状の側面によって荷重を支持 し、該先行する速度のギアシフトクラッチの該 傾斜状の後縁が係合から離脱する

ことを特徴とする油圧一機械式の負荷切換え 用変速歯車装置。

2) それ自体として既知のように、新しい速度を 設定する前に、同期回転数からの回転数の差を、 同期回転数においてのシフトを可能とするため

の該油圧変速機の制御量として利用することを 特徴とする請求項1記載の油圧 - 機械式の負荷 切換え用変速歯車装置。

3) 同期止め部を備えたギアシフトクラッチを、 それ自体として既知のように使用したことと、 閉ざした時に、該止め部を作動させるために、 或る小さなシフト力をひと先ず使用し、止め作 用を除去した後に或る大きな力を保持力として 作用させることを特徴とする請求項1又は2記 報の油圧一機械式の負荷切換え用変速歯車装置。 3.発明の詳細な説明

〈産業上の利用分野〉

本発明は、4軸遊星歯車変速機と、これと平行に配設された無限に設定可能な油圧式変速機と、と変速機と、と変速機と、と変速機と、で変速機と、これとのの場面とを有し、ギアシフトクラッチにはよって複数の速度を実現し、これらの各々の速度において該油圧式変速機が変速機全体の変速にの無段の移行を行なわせ、速度の切換えが同期でせる。となく行なわれ、速度の切換え時において該油

度に到達するために、押しのけ機械の押しのけ容 様 V は、もれのない作動についての理論押しのけ 容積 V 理論よりも高い値に設定しなければならな い。また、この押しのけ機械が先行する速度では モーターとして作動していれば、押しのけ機械が ポンプとして作動する新しい速度では或る小さな 押しのけ容積をもつことになる。

ギアシフトを行なう場合、最初に、新しい速度

は、同期回転数において、無負荷に設定される。 押しのけ容積 V の対応した変更によっ と、新しい 確度 は 特 与 圧 式 変 と も は い で で で 変 速 と は や で で で 変 速 と は 半 分ず つ の 回 転 モーターと し て の 機能と の間において 反転される。 容 の 値 と の で を で の 機能と の 間において 反転 される。 名 で で を の 機能と の 間において 反転 される。 容 都 の 回 転 こ に 行 な う と、 新 し い ギ ア は、 全 部 の 回 転 モー

圧式変速機の押しのけ機械がポンプとしての機能 とモーターとしての機能を交互に行なうようにし た油圧一機械式の負荷切換え用変速歯車装置に関 する。

く従来の技術>

この形式の油圧 一機被式負荷切換え用変速歯車装置は、広範な無段の移行を可能とし、特に効率が高いことによって、特に自動車用として用いることに適している。設定範囲が比較的大きいことによって、好ましい特性曲線上においての内燃機関の作動が可能となる。これらの好ましい特性曲線は、例えば、最小燃料使用曲線、最適加速挙動曲線又は一定回転数曲線などでもよい。

速度を切換える際に、油圧変速機の仕事の流れの方向が反転される。押しのけ機械は、その際に、ポンプとしての機能とモーターとしての機能との間において切換えられる。切換え可能な押しのけ機械が、先行する速度においてポンプとして作動していれば、新しい速度の、設定されるべきクラッチにおいて、油もれ分をカバーし、同期回転速

メントを受け、先行するギアはほとんど無負荷の 下に選断される。

油もれの量とそれによって必要となる容積の修正とは、圧力、回転数、温度、油の粘度、揺動角、製造公差又は摩耗量などの変量に依存する。通常は各々のシフト過程について油もれの量が変化する。従って、どんな場合にも先行するギアを遮断できるようにするには、比較的大きなクラッチ解除力を用意しなければならない。しかしこれは先行するギアから新しいギアに荷重が急激に移転をが発生する。

ドイツ特許3815780A1のクレーム9には、この切換え衝撃を可及的に取除くための処置が記載されている。即ち、切換え可能な押しのけ機械は、先行する速度を解除するために、式

V新=2V理論-V先行

に従って、容積の修正を行なう。

これにより、各々のギアシフトの際に存在して

いる油もれ流を適正に勘案する。

本発明に関係のある先行技術としては、米国特 許第3302475号及び英国特許第21662 06A号がある。

前縁が直縁状であり後縁が傾斜縁状である歯部を確えたギアシフトクラッチは、例えば米国特許

本発明の課題は、冒頭に述べた形式の変速歯車装置において、前記の欠陥を解消し、先行する速度から新しい速度への回転モーメントの無衝撃の移転を実現することにある。

請求項1は、本発明による解決策を示し、その うち第1及び第2の特徴部分は、前記米国特許第 3302475号によって既知となっている。

請求項2,3は、本発明による別の構成を表わ している。

ドイツ特許第3815780A1号によって既知の、請求項2による教示は、新しい速度を設定する際に同期回転速度を得るための1つの方類を示している。

請求項3は、英国特許第2166206A号に よって公知の同期止め装置を備えたギアシフトク ラッチに向けられる。この構成は、止め装置にと って必要とされる摩擦対偶の摩耗を減少させる。

次に、本発明の発明思想の例示である第1-11 図を参照して、本発明の好ましい実施例について 一層詳細に説明する。 第3302475号において、オーバーランニン グクラッチとして利用されている。クラッチの半 部分ずつは、より低速のギア群の段及びより高速 のギア群の段にそれぞれ所属している。より低速 のギア群が作動している間、無負荷で回転してい るより高速のギア群が摩擦クラッチを介して駆動 軸に油圧的に結合されると、駆動軸と平行な軸上 にその歯車が着座しているオーバーランニングク ラッチにおいて、外部からの油圧シフトカが消失 するので、傾斜線状の側面の離脱によってクラッ チの遮断を生ずる。これによって、より低速のギ ア群は無負荷で回転し、より高速のギア群が荷重 を引受ける。このシフトは、けん引力を中断させ ることなく行なわれる。しかし変速機は無段には 移行されない。前記ギア群に後続するギア群のシ フトには、更にけん引力の中断が必要とされる。

ギアシフトクラッチの止め同期化装置は、例えば前記英国特許第2166206A号により公知となっている。

く発明が解決しようとする課題〉

く実施例>

第1回に、ドイツ特許第3147447C2号 による歯車装置(変速機)の概略的な構成が図示 されている。4軸の遊風歯車装置(変速機)は、 太陽歯車1′、内歯車2′、遊星歯車キャリヤs′ 及び遊星歯車 p'を備えた遊星歯車段 Iと、太陽 歯車1"、内歯車2"、遊星歯車キャリヤs"及 び游屋歯直p"を備えた遊屋歯車段Ⅱとから成っ ている。遊星歯車キャリヤs"と内歯車2′とは、 駆動軸1を形成し、太陽歯車1′,1″は、定容 積押しのけ装置 b を連結するための軸 B を形成し、 遊星歯車キャリヤ s'は、低速の連結軸圧を形成 し、内歯車2"は、高速の連結軸Aを形成してい る。容積可変の押しのけ機械 a は、歯車3,4 を 介して駆動軸1に連結されている。連結軸A,E のふるまいは次のようになっている。即ち、これ らの連結軸は押しのけ装置 a. bの回転数の比 nb/na=-1において、相等しい回転数をも つように、また油圧式変速機が n b / n a = 1 の 方向に移行すると、連結軸A,Eの回転数が変化

し、連結軸Aはより高速に回転し、連結軸Eはより低速で回転するようになっている。 複式のギアシフトクラッチ Z 1 は、歯車5 , 6 による第 1 ギア (第 1 速) 又は歯車7 , 8 による第 2 ギア (第 2 速) 又は歯車5 ',6'による第 2 ギア (第 2 速) 又は歯車7 ',8'による第 4 ギア (第 4 速) を、被動軸2にそれぞれ連結することができる。歯車9、すべり歯車10及び歯車11によって後連が実現される。走行は摩擦クラッチ K を介して行なわれる

連結軸 E , A は、交互に、駆動の仕事及び被動の仕事を行なう。第1速と第3速とは、連結軸 E に所属し、第2速と第4速とは、連結軸 A に所属する。

第2図は、駆動軸一被動軸の回転数比 n 2 / n 1 と切換え可能な押しのけ機械 a の押しのけ容 後比 V a / | V a | 同期との関係を表わしている。 ここに | V a | 同期は、新しい速度の設定するべきクラッチ部分が同期回転数をもつときの押しのけ登

チにおいては、傾斜縁状の側面が荷重を支持する。 この状態は、自動車がけん引作動をするか又はす べり作動をするかとは係りない。

ギアシフトクラッチが閉じていると、切換え力が、連結の解除を妨げねばならない。 締めこみがなされた後、先行するギアについての切換え力は消失する。比Va/IVaI同期から先に油圧式変速機を移動させて、以前に仕事を行なっていた連結軸が新しく仕事を行なう連結軸よりも低速となると、締めこみの制御された除去が行なわれ、また回転モーメントの移転がなされる。切換え衝撃はこれによって除かれる。

第3図には、走行用の歯部10と連結用の歯部 11とを備えた、被動軸2に支承された遊び歯車 6が図示されている。連結用の歯部11は、内歯 13を備えたリング12と噛合うことができる。 被動軸2に連結された外歯15を有する円板14 は、リング12の案内を引受ける。シフト力は、 シフトフォーク16及びボールベアリング17を 介して導入される。 Vaを意味する。第2図には、特に、仕事を行な う速度ないしは連結軸が表わされている。

この制御された締めこみのため、先行するギア のギアシフトクラッチにおいては、直縁状の側面 が荷重を支持し、新しいギアのギアシフトクラッ

第3図によるギアシフトクラッチについて、第4図は、歯部11と内歯13との係合が外れた状態を、また第5図は、この係合が成立した状態をそれぞれ表わしている。

第6図は、傾斜線状の後縁が荷重を支持する場合に、内歯13に作用する力ドを表わしている。 ドロは歯部の側面の法線方向の力、ドロはその軸 方向の力、ドロはその接線方向の力、ドR はその 摩擦力、βはその傾斜角をそれぞれ表わしている。 摩擦角ρないしは摩擦係数μにおいて、遮断の際 の保持力ド'a — Oとの力の平衡

Fa=Fu tan (β-ρ)≥tan ρ=Fuμ から、傾斜角を規定する式

β≧2ρ が得られる

力の平衡

 $F'a \ge Fa - F_R = Fu$ $tan(\beta - \rho) - Fu$ $tan\rho$ から、接線方向の力に関連付けた必要な保持力 $\frac{F'a}{Fu} \ge tan(\beta - \rho) - tan\rho$

が得られる。

従って、

 $\theta \geq 22.6$

 $\frac{F'a}{Fu} \ge 0.2$

となる。

第7図には、第3図と同様のギアシフトクラッチが図示されているが、このギアシフトクラッチは、同期止め装置を備えている。円板14の周面上に、均等に分布させて形成した複数の海中には、ばね18上に連結ピン19が配設してあり、これらの連結ピンは、歯部13の凹所に係合している。これらの連結ピン19は、摩擦座部22及び歯部23を備えた同期リング21の溝20中に突入している。

第7回によるクラッチのシフト(切換)の過程

た出発位置に復帰する。初期の切換え力が小さい ことによって、円錐部分 (摩擦座部) の摩耗が減 小する

第11図は、本発明の発明思想を説明するため の略配列図である。最初は摩耗を減少させるため のわずかな切換え力が、そしてその後は、大きな 保持力が、それぞれ設定されなければならない。 給与ポンプ24は、フィルター25及び逆止弁2 6を圧力制御弁27に送りこみ、圧力制御弁27 によって配管28、29に給与圧力が設定される。 この給与圧力は、減圧弁30によって減少させら れ、配管31には、より低い圧力が存在している。 配管28,31は、3/2方向弁32に至ってい る。3/2方向弁は、そのピストンロッド35が シフトフォーク16(第3,7図参照)に連結さ れているシリンダー34を、4/3方向弁33を 介して付勢し、配管31からの圧力又は配管28 からの圧力によって切換え力が形成されるように する。より低い圧力は、ピストンロッド35を中 立位置に移動させる切換え力を、或るギアの遮断

を第8.9.10回について説明する。第8回は、 クラッチを開放したときの歯部11. 内歯13及 び歯部23の位置を示している。シフト開始時に は連結ピン19は同期リング21を遊び歯車6の 円錐部分上において摺動させる。これによって生 じた魔癖力は、連結ピン19が洗20の縁部に当 接するまで同期リング21を回動させるので、第 9回において内歯13と歯部23とは、相互から 離れており、完全な切換えをひと先ず禁止する。 同期リング21に作用する摩擦モーメントが、同 期回転速度によって消失した時に始めて、最初の 切換え力の下にある内歯13が同期リング21を 逆向きに回動させることができる。これによって 前記の禁止が解除される。連結ピン19は、同期 リング21の軸向きの運動によって内衛13から 難脱し、不作動となる。第10図によれば、歯部 11と内歯13とは互に嚙合っている。同期リン グ21の逆向きの回動の直後に保持力が行程に依 存して設定されるように制御が行なわれる。同期 リング21は、歯部11と共に、第8図に対応し

に際して設定するためにも用いられる。

4. 図面の簡単な説明

第1図は、従来の変速機の構成を示す略配列図、第2図は、艇動軸一被動軸の回転数比nz/nzと切換之可能な押しのけ機械の押しのけ容積比Va/|Va||周期との関係を示す核図、第3図は、本発明による変速歯車機構の連結が外れた状態を示す説明図、第5図は、その係合が成立した状態を示す説明図、第5図は、第3図の歯車機構の内容に作用するためので、第4回は、第7図のようをでは、第3図の歯車機構の内容の関係の関係を示すとの関係を示すとの関係を示すといのである。

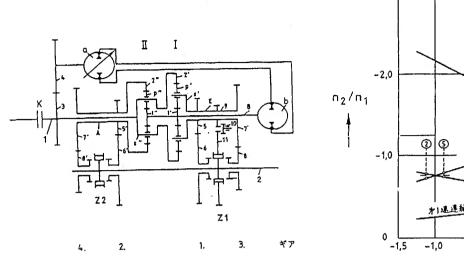
I, II・・遊星歯車段 (4輪遊星歯車変速機) a. b・・押しのけ機械。

 特許出願人
 フリードリッヒ・ヤーヒョウ

 代理人弁理士
 兼 坂 眞

 同
 酒 井 ー

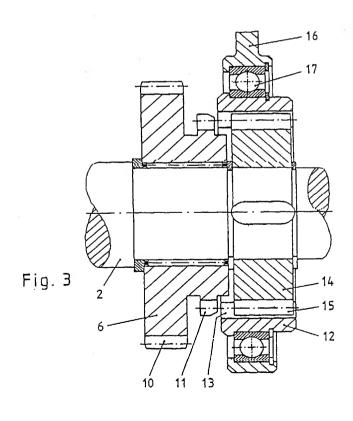
 同
 兼 坂 繁

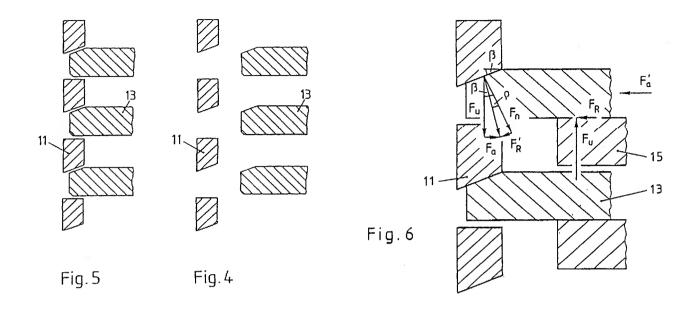


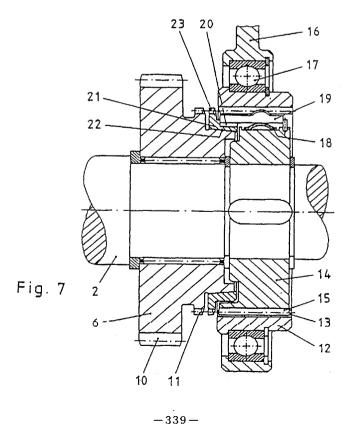
-2,0 -2,0 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0 -1,5 -1,0

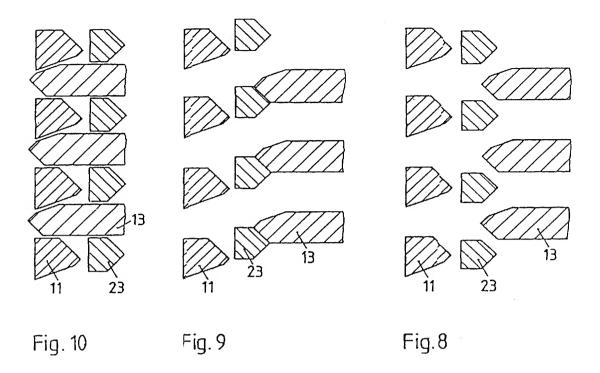
Fig. 1

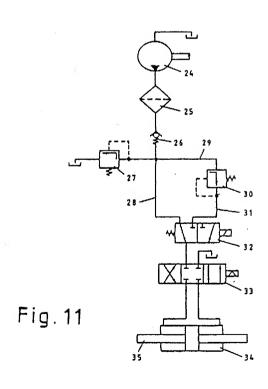
Fig. 2











第1頁の続き		
⑩発 明 者	ベーター・デツトガー	ドイツ連邦共和国4690・ヘルネ・2, ガーレンシュトラー
@% ## #	14 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	せ・3
⑫発 明 者	ウールリッチ・ブルー	ドイツ連邦共和国4350・レツクリングハウゼン, バース -
@% BB #4	メンタール	ブラーテーヴェーク・1
⑫発 明 者	ウールリツチ・リユー	ドイツ連邦共和国4300・エツセン,11 クレーシュトラー
€9.7% mm ++	ニング	t·3
⑫発 明 者	ベルンハルト・ボウヒ	ドイツ連邦共和国4630・ボーフム・1, ケムナーダー・シ
	エ	ユトラーセ・245